# This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

## **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

## IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

THIS PAGE BLANK (USPTO)

J6 1003711 JAN 1986

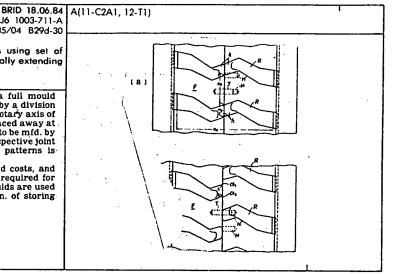
86-051256/08 A35 (A95)

BRIDGESTONE TIRE KK \*J6 1003-711-A 18.06.84-JP-123921 (09.01.86) B29c-33/04 B29c-35/04 B29d-30 B29k-21

Vulcanisation-moulding of inflated tyre - comprises using set of moulds divided by surface joined at surface orthogonally extending to rotary axis to make pair of tyre parts C86-021540

When an inflated tyre is vulcanisation-moulded by a full mould when an inflated tyre is vulcanisation-moulded by a full mould process, pertaining a set of moulds which are divided by a division surface joined at a surface extending orthogonally to rotary axis of the tyre and make a pair, 2 or more joint positions, spaced away at an interval along the outer periphery of a tyre intended to be mfd. by the moulds, are decided, and through selection of the respective joint positions, an inflated tyre having various different patterns is provided.

USE/ADVANTAGE - Method enables redn. of mould costs, and sharp decrease in the number of replacing processes required for mounting and demounting of the mould. Also, less moulds are used for various different uses, and so enabling sharp redn. of storing space costs. (6pp Dwg.No.0/5)



© 1986 DERWENT PUBLICATIONS LTD. 128, Theobalds Road, London WC1X 8RP, England US Office: Derwent Inc. Suite 500, 6845 Elm St. McLean, VA 22101 Unauthorised copying of this abstract not permitted.

THIS PAGE BLANK (USPTO)

## ⑫公開特許公報(A)

@Int_Cl_4	識別記号	庁内整理番号	❸公開 昭和61年(1986)1月9日
B 29 C 33/04 33/30 35/04		8415-4F 8415-4F 8415-4F	ရက်မည့် ကို မြေလာက္ကြားသည်။ သောင်းသည် အမြောင်း စေးသည် သည် ကို မေလြို့နှိုင်းကို အသည် မြေလွှင့်
# B 29 D 30/00 B 29 K 21:00 B 29 L 30:00		8117-4F 4F 4F	審査請求。未請求 発明の数 1 (全6頁)

空気入りタイヤの加硫成形方法 **砂発明の名称** 

顧昭59-123921

願、昭59(1984)6月18日

入間市小谷田1-9-8 井 4 上 2 7 7 7 7 6 3 2 狭山市鵜 / 木25 - 38 英 俊 眀

東京都中央区京橋1丁目10番1号 包出 門及其強強等不能有利

1. 発明の名称

フルモールド法による空気入りタイヤの加 硫成形に当り? 該タイヤの回転軸心と庭交す る平面にて接合する分割面で分離され、互い に対をなす一組みのモールドにつき、それに よってつくろうとするタイヤの外間に沿つて 間隔をおく2以上の相互に離開した接合位置 を定めて、それぞれの接合位置の選択により 異様パターントレッドをもつ空気入りタイヤ を得ることを特徴とする、空気入りタイヤの 加硫成形方法。

- 接合位置の一つが、モールドの分割面を含 む平面と交差する向きの樹構およびこれによ つて区分される随部を有するトレッドパター ンの形成に与るものである、1 記載の方法。
- 樹溝と麓部が、トレッドの中央円周上でそ れぞれトレッド幅の8~20%および15~ 85%に相当する幅を有するものとする、2

配載の方法。

後合位間の相互離隔が、横隣の幅より大き く、随部の幅よりは小さいものとする、8又 は8記載の方法。

大江 《海班》题的张博信载《笛传光》

- 陸部が樹淵の満嶽の、分割面を含む平面に 対する交差域付近にて、設満腺を骸平面と滑 らかに連ねる円弧状輪郭をもつ微小な膨出部 をそかえる、る記載の方法。
- a. 円弧状輪郭の曲率半径が、樹湖の鰛に対し 10%以上に相当するものであるこ5配載の
- 樹満が、その講底の、分割面を含む平面に 対する交差域付近にて設構底を該平面と滑ら かに進ねる円弧状輪郭の微小な路起船をそな える、4~6の何れか1に記載の方法。
- 円弧状輪郭の曲率半径が講際さの10%以 上に当るものである、7 記載の方法。
- トレッドバォーンが、トレッドの両側端を 連結してのびる機構によつて区分されたラグ タイプバターンである、8記載の方法。

#### ・8. 発明の 静細な説明

#### (技術分野)

空気入りタイヤ、なかでもいわゆる O R タイヤを代表例とする超大型の重荷重用タイヤの有利な製造に関連してこの明細書で述べる技術内容は、該タイヤの加磯成形工程におけるモールドの適用に工夫を加えることにより、同一モールドによる S ( 間 類 点 )

上に述べた無何重用タイヤのうち、とに土木、建設工事用機械類の自走用車輪の如き使途に供される超大型タイヤつまり、ORタイヤは同じくが、所重用のパス・トラックに使用されるTBタイヤに比べるとはるかに生産量は少いので、その要求に性能や用途は超々に相異なるにも拘らず、それらに応じたきめ細い対応が経済的に困難であり、同一的とも云うべき、少い種類のトレッドパターンで生産され、その結果しばしば要求性能上の不満足が余機なくされた。

#### (従来技術と欠点)

従来一般にタイヤ用モールドは、それによつてつくられるタイヤのサイズおよびトレッドパターンの1 種類と対応し、せいせいサイブの要ないし変更程度の終細な選択をなし得るにすぎないところ、ORタイヤのような超大型タイヤのようなのようなタイヤにつき、積々多鉄にわたる使途に応じて、タスなのようとして、多品種のトレッドパターンを単偏するには、非常に莫大な費用

#### (発明の目的)

汎用性に富むトレッドパターンでの空気入りタイヤの加減成形に供されるモールドを、酸トレッドパターンの有効、適切な変更を可能とする使用によって、使途に対応した要求性能の、過大投資を必要としない充足を実現すべき、空気入りタイヤの加減成形方法を与えることが、この発明の目的である。

#### (発明の構成)

上配目的はこの発明に従い、次に述べる射項を 骨子とする手順にて、有利に選成される。

フルモールド法による空気入りタイヤの加硫成形に当り、酸タイヤの回転軸心と直交する平面にて接合する分別面で分離され、互いに対をなすー組みのモールドにつき、それによつてつくろうとするタイヤの外周に沿つて関係をおく2以上の相互に艦隊した接合位置を定めて、それぞれの接合位置の選択により異様パターントレッドをもつ空へ気入りタイヤを得ることである。

ここに実施の原様としては、 複合位置の一つが、モールドの分別前を含む平面と交発する向きの樹満およびこれによつて区分される関係を有するトレッドバターンの形成に与るものであること、 横っと地部が、トレッドの中央円間上でそれぞれトレッド 鯣の 3 ~ 2 0 % および 1 5 ~ 3 5 % に相当する 鯣を有するものとすること、 機密の傷法りは小さいものとすること、 機部が、 機識の 海緞の

ここに空気入りタイヤの加硫成形に関してフルモールドというのは、 数タイヤの回転軸心と直交する平面で接合する分割面にて分離され 足いに対をなすー組みのモールドを 意味し、タイヤの外周線に沿う間隔をおいて分割された 複数の セグメントを組合わせて用いる、割りモールドと区別される。

フルモールドの1例を第1図に示したように通

常タイヤの中央円間面 P を分割面 S として、酸面 S における接合によつて内部空間に成形用のキャビティ C を形成する型半部 U および L の一組と 、 それぞれの内間に適合するビード現職 M および ブラダー B とよりなり、この例においてキャビティ C は、ラグ形成のための繰い凹み R が横溝の底を 形成する 型内面 F に切込まれている。なお図中 H, こ4 H'は位置合わせ孔、T は位置合わせほぞである。

第1図に示した正規接合位置における型内面 P の投影を第2図 (a) に示し、また同図 (b) にて上記接合位置からつくろうとするタイヤの外周に沿つて同隔をおく、第2の接合位置における同様な投影を示す。

このような選択において、機構がタイヤの両トレッド端にわた。つて一連りをなしてラグを区分する型式のラグタイプパターンのタイヤといまーつ、機構がタイヤの中央円周で行止まりとなった段違いラグを区分する他形式ラグタイプパターンのタイヤとが得られるのは明らかである。

これらの横溝とこれによつて区分されるこの例

第8図(b)に示したような、タイヤの左右における樹満のくいちがい配列においては、酸樹満の行止り端にてその満壁および構底が、タイヤの分割。 面Sにて形成される陸部の中央端壁に対し90°に近い角度で交差することになり、その結果製品タイヤの樹溝の入隅コーナ部に応力集中を結果するうれいがある。

とするのが良い。一方機関の構成の、分割面 S を 含む 平面に対する交差域付近にて、 酸調底を B 平面 と 帮らかに 連ねる 円弧状輪 郭をもつ 数 報 中 ビティ C に 設ける。チャンファ chg の 円弧状輪 郭の曲率 半径 x g (第1 図参照)は、タイヤ中央 周面上で 子定する 蒸剤の 凋 深さ D の 1 0 % 程度 又は それ以上とする が、 第1 図のように、 該部分に で 底 切らした、 いわゆる ブラット フォームを 形成するとない く ぼみ h を、キャビティ C の内面に形成するとない お良い。

すなわちこのようにして第2図(b)に示したモールド半部U, Lの接合位置において形成される製品タイヤの樹膚がその行止り帰にてラグの中央増値に対し海殿および海底とち丸珠をもつたコーナーを介し連なるため、鋭い入隅部に懸念される応力集中のうれいがなくなり、また第2図(a)の接合位置における成形製品では、満底および満幾に酸小なナイフェッジが形成されるのみとなつて何ら格別の支限を生じない。

この発明は上述のラグ又はブロックタイアバターンでの適用のみならず、たとえば第4図のようなリブーラグタイプないしは第6図の如きリプタイプトレッドパターンについても間図(a)→(b)のような、センターリブJ', J'のジグザグ配列の変更にも利用でき、この場合の配列変更は偏縮鈍に影

戦を与えるので、上市パターンを決定するための 検財段階における外観上の適否判定を、偏離純低 滅にあわせ行うときにも、この発明の適用は有利 である。

\* \*

この発明においてモールドの散定位置相互間隔は、これを×mmとすると、この×の値に応じて、さきに述べたような異種パターンを同一モールドによつて容易に得られるが、ここに×+np(mm) Pは配列ラグ又はプロックのピッチ長さ、nを整数として、×+npにて、再び同一パターンがあらわれるのは、当然のことであつて、この発明において設定位限の変更にともなわれる、偏原能の経過に発行した関係で変更にといく、その検討の解析の経過にない、サイズ14・00 R25の0Rタイヤに、この発明を選用した事例について説明する。

. この場合トレッド報 W<sub>t</sub> は 8 2 0 mm であり、樹満 の満幅 W<sub>g</sub> は中央周面上における標準領 4 0 mm、ま たラグ観 W<sub>4</sub> は同じく 1 0 0 mm なので、トレッド級 に対しそれぞれほぼ188、ほぼ818であり、同様にして仮想される 満深さ D は 4 0 mm であり、ここに中央周面に扱分けで 4 0 mm 幅にわたる ブラットフォームの高さを85 mm として、曲率半径 r1、r8 さらには r8 もまた、何れも5 mm 、そして 股定各位 置の円周に沿うへだ かりを60 mm として一連機溝型式(第8図(a))パターン A と、機構が中央周面上で行き止りになる 交互機溝型式(第8章、図(b))のパターン B とを形成した。

両パターンともORタイヤとくに懸路向けに選合するが両者の比較では、

パターンA

ア・ いわゆるトラクションパターンとして、

- イ トラクション性能にずぐれ、かつ
- ウ、泥ねい地、それも起伏(坂道)の多い地区で、 パターンBに比しはるかにすべり難い、

パターンB~

- ア. いわゆるロック (rock) パターンにて、耐カ ット、耐寒性に優れるほか、
- イ・ 固い路面、石の多い場合にパターンAに生じ

勝ちなラグ欠け、際耗とくに僻寒耗が少い、 ことが、脳められた。·

次にサイズ 8 3 . 2 5 R 8 8 5 O R 8 8 につき、第 8 図の(a)→(b)また(a)→(a)に示す各パターンの選択に て、基本的には悪路向けの要求性能をほぼ満足し て、(b)ではより強いトラクション、また(a)では(a), (b)に比しより良路に近い閉い路面に適合しかつ耐 振動、耐寒能性にすぐれることが認められた。 (発明の効果)

この発明によれば、トレッドバターンの基本形からの変更、 調整に際してモールドの新製を要せずー組みのモールドの分割面における接合に際し、単に2以上の互いに離隔した接合位置の選択にて容易に基本形との間に異なる異形バターンへの加硫成形が行えるので、モールドの製用削減と、モールドの脱粉のために必要な取替工数の著い削減さらには数粉いモールドの多較使用を行うため、保管スペース役用についても大幅削減が期待され得る。

4. 図面の簡単な説明

第1 図はモールド断面図、第2 図(a),(b)は互いに異なるキャビティの各接合位 懐におけるモールド内面図であり、第8 図(a),(b),(c)は別な実施例についてのトレッドパターン変更の手順を示したタイヤについての正面図であり、第9 図、第5 図も同様な別例の正面図である。

P … 中央周面

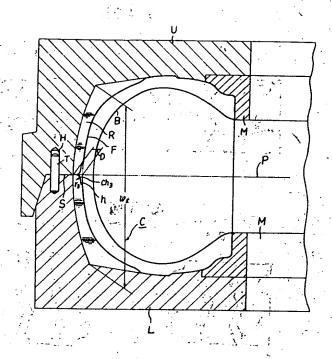
U,∀… 一 組みの モールド

S···分割面

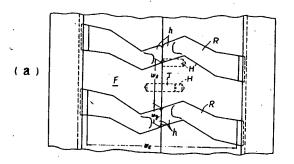
H …接合位置の選択孔

T…ほぞ

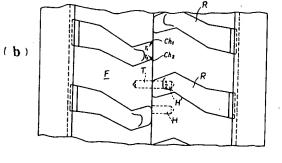
第 1 図



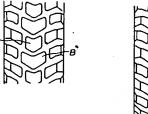
第2図

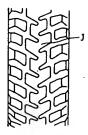


(b)



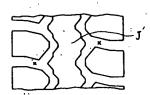
(c)



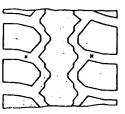


### 第 4 図

(a)

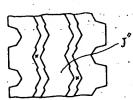


(**b**)



第 5 図

(a)



(**b**)

